

2107-01

## REINFORCED THERMOPLASTIC RESIN COMPOSITION

**Patent number:** JP2003119363

**Publication date:** 2003-04-23

**Inventor:** MAEKAWA TOMOFUMI

**Applicant:** ASAHI CHEMICAL CORP

**Classification:**

- international: **C08J5/00; C08K3/00; C08L67/02; C08L69/00;**  
**C08J5/00; C08K3/00; C08L67/00; C08L69/00;** (IPC1-7):  
C08L67/02; C08J5/00; C08K3/00; C08L69/00

- european:

**Application number:** JP20020231697 20020808

**Priority number(s):** JP20020231697 20020808; JP20010241762 20010809

[Report a data error here](#)

### Abstract of JP2003119363

**PROBLEM TO BE SOLVED:** To obtain a reinforced thermoplastic resin composition excellent in mechanical properties, moldability, heat resistance, durability, excellent in appearance, impact resistance, rigidity when heated, low water absorption, chemical resistance, hydrolysis resistance and the like and capable of being suitably used as the molding material for automotive parts materials, electric and electronic materials, industrial materials, engineering materials, household items and the like. **SOLUTION:** This reinforced thermoplastic resin composition comprises 100 pts.wt. thermoplastic resin composition consisting of 99-1 pts.wt. (A) polytrimethylene terephthalate and 1-99 pts.wt. (B) polycarbonate and 1-250 pts.wt. (C) inorganic filler to be blended.

Data supplied from the **esp@cenet** database - Worldwide

(19)日本国特許庁 (JP)

## (12) 公開特許公報 (A)

(11)特許出願公開番号

特開2003-119363

(P2003-119363A)

(43)公開日 平成15年4月23日 (2003.4.23)

(51)Int.Cl.<sup>7</sup>C 08 L 67/02  
C 08 J 5/00  
C 08 K 3/00  
C 08 L 69/00

識別記号

CFD

F I

C 08 L 67/02  
C 08 J 5/00  
C 08 K 3/00  
C 08 L 69/00

テマコード(参考)

4 F 0 7 1  
C F D 4 J 0 0 2

審査請求 未請求 請求項の数5 O L (全 12 頁)

(21)出願番号

特願2002-231697(P2002-231697)

(22)出願日

平成14年8月8日 (2002.8.8)

(31)優先権主張番号

特願2001-241762(P2001-241762)

(32)優先日

平成13年8月9日 (2001.8.9)

(33)優先権主張国

日本 (JP)

(71)出願人 000000033

旭化成株式会社

大阪府大阪市北区堂島浜1丁目2番6号

(72)発明者 前川 知文

神奈川県川崎市川崎区夜光1丁目3番1号

旭化成株式会社内

最終頁に続く

(54)【発明の名称】 強化熱可塑性樹脂組成物

(57)【要約】

【課題】 優れた機械物性、成形性、耐熱性、耐久性を有すると共に、外観、耐衝撃性、熱時剛性、低吸水性、耐薬品性、耐加水分解性などに優れ、例えば、自動車部品材料、電気電子材料、産業資材、工業材料、家庭用品などの成形材料として好適に使用することのできる強化熱可塑性樹脂組成物の提供。

【解決手段】 (A) ポリトリメチレンテレフタレート99~1重量部と(B) ポリカーボネート1~99重量部からなる熱可塑性樹脂組成物100重量部に対して、(C) 無機充填剤1~250重量部を配合してなる強化熱可塑性樹脂組成物。

## 【特許請求の範囲】

【請求項1】 (A) ポリトリメチレンテレフタレート99～1重量部、および(B) ポリカーボネート1～99重量部からなる樹脂組成物100重量部に対して、(C) 無機充填材5～300重量部を配合してなる強化熱可塑性樹脂組成物。

【請求項2】 (A) ポリトリメチレンテレフタレートの数平均分子量が5,000～100,000、分子量分布( $M_w/M_n$ )が1.2～4.5で、かつ分子量100,000以上の分子を1～20%含有することを特徴とする請求項1または2に記載の強化熱可塑性樹脂組成物。

【請求項3】 強化熱可塑性樹脂組成物中の(A) ポリトリメチレンテレフタレートの極限粘度[ $\eta$ ]が、0.60以上であることを特徴とする請求項1～3のいずれかに記載の熱可塑性樹脂組成物。

【請求項4】 請求項1～4のいずれかに記載の強化熱可塑性樹脂組成物を、射出成形することにより得られる成形体。

【請求項5】 中空射出成形法により成形されることを特徴とする、請求項4に記載の成形体。

## 【発明の詳細な説明】

## 【0001】

【発明の属する技術分野】 本発明は、新規な強化熱可塑性樹脂組成物およびそれからなる成形体に関する。本発明により提供される強化熱可塑性樹脂組成物は、極めて優れた機械物性、成形性、耐熱性、耐久性を有するとともに、外観、耐衝撃性、熱時剛性、低吸水性、耐薬品性、耐加水分解性などに優れ、例えば、自動車部品材料、電気電子材料、産業資材、工業材料、家庭用品などの成形材料として好適に使用することができる。

## 【0002】

【従来の技術】 一般にポリブチレンテレフタレートとポリカーボネートからなる樹脂組成物は産業界で広く使われている。これらの組成物はたとえば、自動車部品、特に自動車外装部品として使用されているし、電気・電子部品、建築部品および工業部品としても広く使用されている。しかしながら、従来のポリブチレンテレフタレートとポリカーボネートからなる樹脂組成物は高温雰囲気下における物性が低く、例えば自動車のエンジンルーム内などのような高温雰囲気下では使用できないという問題があった。また、機械的強度や荷重たわみ温度を向上させるために、ガラス繊維に代表される無機充填剤をポリブチレンテレフタレートとポリカーボネートからなる樹脂組成物に配合させることも広く行われているが、ガラス繊維が成形片の表面に浮き出て表面光沢性に劣るという問題があるし、高温雰囲気下での物性も依然として満足できるレベルではない。

## 【0003】

【発明が解決しようとする課題】 本発明は、極めて優れ

た機械物性、成形性、耐熱性、耐久性を有するとともに、外観、耐衝撃性、熱時剛性、低吸水性、耐薬品性、耐加水分解性などに優れ、例えば、自動車部品材料、電気電子材料、産業資材、工業材料、家庭用品などの成形材料として好適に使用することができる強化熱可塑性樹脂組成物を提供するものである。

## 【0004】

【課題を解決するための手段】 本発明者らは、上記課題を解決すべく鋭意検討した結果、(A) ポリトリメチレンテレフタレート99～1重量%と(B) ポリカーボネート1～99重量%からなる熱可塑性樹脂組成物100重量部に対して、(C) 無機充填材5～300重量部を配合してなる強化熱可塑性樹脂組成物から得られる成形体が機械物性、耐衝撃性、低吸水性および耐熱性に加え、外観、熱時剛性に優れることを見出し、本発明を完成するに至った。

## 【0005】 すなわち本発明は、

1. (A) ポリトリメチレンテレフタレート99～1重量部、および(B) ポリカーボネート1～99重量部からなる熱可塑性樹脂組成物100重量部に対して、

(C) 無機充填材5～300重量部を配合してなる強化熱可塑性樹脂組成物、

2. (A) ポリトリメチレンテレフタレートの数平均分子量が5,000～100,000、分子量分布( $M_w/M_n$ )が1.2～4.5で、かつ分子量100,000以上の分子を1～20%含有することを特徴とする請求項1または2に記載の熱可塑性樹脂組成物。

3. 強化熱可塑性樹脂組成物中の(A) ポリトリメチレンテレフタレートの極限粘度[ $\eta$ ]が、0.60以上であることを特徴とする請求項1～3のいずれかに記載の熱可塑性樹脂組成物。

4. 請求項1～3のいずれかに記載の強化熱可塑性樹脂組成物を、射出成形することにより得られる成形体。

5. 中空射出成形法により成形されることを特徴とする、請求項4に記載の成形体、である。

【0006】 本発明における(A) ポリトリメチレンテレフタレート(以下、PTTと略称することがある。)とは、酸成分としてテレフタル酸を用い、グリコール成分としてトリメチレンジカルボン酸を用いたポリエステルポリマーを示している。本発明においてトリメチレンジカルボン酸としては、1,3-プロパンジオール、1,2-プロパンジオール、1,1-プロパンジオール、2,2-プロパンジオール、あるいはこれらの混合物の中から選ばれるが、安定性の観点から1,3-プロパンジオールが特に好ましい。

【0007】 このほかに、本発明の目的を損なわない範囲で、酸成分として、テレフタル酸以外の芳香族ジカルボン酸、例えばフタル酸、イソフタル酸、2,6-ナフタレンジカルボン酸、ジフェニルジカルボン酸、ジフェニルエーテルジカルボン酸、ジフェノキシエタンジカル

ポン酸、ジフェニルメタンジカルボン酸、ジフェニルケトンジカルボン酸、ジフェニルスルфонジカルボン酸等；コハク酸、アジピン酸、セバシン酸等の脂肪族ジカルボン酸；シクロヘキサンジカルボン酸等の脂環族ジカルボン酸； $\epsilon$ -オキシカプロン酸、ヒドロキシ安息香酸、ヒドロキシエトキシ安息香酸等のオキシジカルボン酸を用い、グリコール成分として、エチレングリコール、テトラメチレングリコール、ペンタメチレングリコール、ヘキサメチレングリコール、オクタメチレングリコール、ネオペンチルグリコール、シクロヘキサンジメタノール、キシリレングリコール、ジエチレングリコール、ポリオキシアルキレングリコール、ハイドロキノンなどを一部用いて共重合することができる。

【0008】共重合する場合の共重合の量は、本発明の目的を損なわない範囲であれば特に制限はないが、通常酸成分の20モル%以下、あるいはグリコール成分の20モル%以下であることが好ましい。また、上述のポリエステル成分に分岐成分、例えばトリカルバルリ酸、トリメシン酸、トリメリット酸等の、三官能または四官能のエステル形成能を持つ酸またはグリセリン、トリメチロールプロパン、ペンタエリトリットなどの三官能または四官能のエステル形成能を持つアルコールを共重合してもよく、その場合にそれらは全ジカルボン酸成分の1.0モル%以下、好ましくは、0.5モル%以下、さらに好ましくは、0.3モル%以下である。更に、PTTはこれら共重合成分を2種類以上組み合わせて使用しても構わない。

【0009】本発明に用いられるPTTの製造方法は、特に限定されるものではないが、例えば、特開昭51-140992号公報、特開平5-262862号公報、特開平8-311177号公報等に記載されている方法によって、テレフタル酸またはそのエステル形成性誘導体（例えばジメチルエステル、モノメチルエステル等の低級アルキルエステル）とトリメチレングリコールまたはそのエステル形成性誘導体とを、触媒の存在下、好適な温度・時間で加熱反応させ、更に得られるテレフタル酸のグリコールエステルを触媒の存在下、好適な温度・時間で所望の重合度まで重縮合反応させる方法が挙げられる。本発明のPTTは、その数平均分子量が5,000~100,000であることが好ましく、分子量分布を示すMw/Mnが1.2~4.5であることが好ましい。さらには、分子量100,000以上の分子が、1~20%含有されることが好ましい。

【0010】数平均分子量、および分子量分布の測定方法については、例えば分子量測定の方法は、浸透圧法や末端定量法或いはGPC法（ゲルパーミエーションクロマトグラフィー）により測定することができる。例えば、東ソー（株）製HLC-8120及びカラムとして

昭和電工（株）HFIP804-803（30cmカラム2本）、キャリアとしてヘキサフルオロイソプロパン（以後HFIPと呼ぶ）を用い、標準試料としてポリマーラボラトリー社製PMMAを用いて、温度40°C、流量0.6ml/分で実施することができる。

【0011】本発明の強化熱可塑性樹脂組成物は、組成物中の（A）ポリトリメチレンテレフタレートの極限粘度[η]が0.60以上であることが機械特性、特に韌性面から好ましく、[η]が0.68以上であることがより好ましく、さらに成形性、特にバリ特性から[η]が0.75以上であることが最も好ましい。[η]が0.60未満の場合は要求される機械特性および韌性が十分に発現されない場合がある。極限粘度[η]については、オストワルド粘度計を用い、35°C、o-クロロフェノール中に該組成物を溶質（PTT樹脂成分）/溶液=1.00g/dlになるように溶解させ、不溶分（無機質強化材等）をフィルターで除去した後、不溶分除去後の溶液を用いて比粘度ηspを測定し、下記式により求めることができる。

$$[\eta] = 0.713 \times \eta_{sp} / C + 0.1086$$

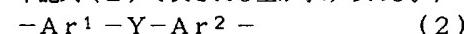
$$C = 1.00 \text{ g/dl}$$

【0012】本発明のポリトリメチレンテレフタレートには必要に応じて、各種の添加剤、例えば、熱安定剤、消泡剤、整色剤、難燃剤、酸化防止剤、紫外線吸収剤、赤外線吸収剤、結晶核剤、蛍光増白剤、艶消し剤などを共重合、または混合してもよい。

【0013】本発明の（B）ポリカーボネート樹脂は、下記式（1）で表される繰り返し単位からなる主鎖を有するものである。

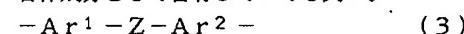


（式中、Arは、二価の芳香族残基であり、例えば、フェニレン、ナフチレン、ビフェニレン、ビリジレンや、下記式（2）で表される基が挙げられる。）



（式中、Ar<sup>1</sup>及びAr<sup>2</sup>はそれぞれアリーレン基であり、例えば、フェニレン、ナフチレン、ビフェニレン、ビリジレン等の基を表す。Yはアルキレン基または置換アルキレン基である。）

また、下記式（3）で示される二価の芳香族残基を共重合体成分として含有していても良い。

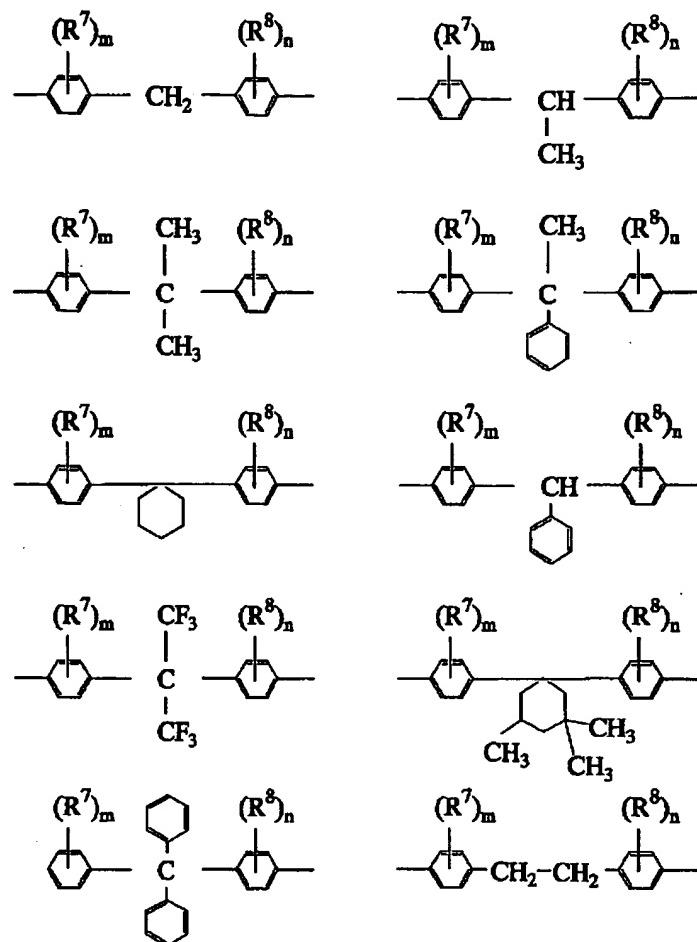


（式中Ar<sup>1</sup>、Ar<sup>2</sup>は式（2）と同じ。Zは単なる結合または-O-、-CO-、-S-、-SO<sub>2</sub>-、-C<sub>O</sub><sub>2</sub>-、-CONR<sup>1</sup>-等の二価の基である。）

これら二価の芳香族残基の例としては下記式で表されるもの等が挙げられる。

【0014】

【化1】

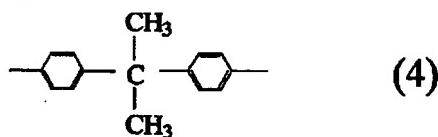


【0015】(式中、R<sup>7</sup> 及び R<sup>8</sup> は、それぞれ独立に、水素、ハロゲン、炭素数1～10のアルキル基、炭素数1～10のアルコキシ基、炭素数5～10のシクロアルキル基または炭素数6～30のアリール基である。m及びnは1～4の整数で、mが2～4の場合には各R<sup>7</sup>はそれぞれ同一でも異なるものであってもよいし、nが2～4の場合は各R<sup>8</sup>はそれぞれ同一でも異なるものであってもよい。)

なかでも、下記式(4)で表される基が好ましい一例である。

【0016】

【化2】



【0017】特に、上記の式(4)で表される基をArとする繰り返し単位を85モル%以上(ポリカーボネット中の全モノマー単位を基準として)含むポリカーボネットが特に好ましい。また、本発明に用いることができるポリカーボネットは、三価以上の芳香族残基を共重合

成分として含有していても良い。

【0018】ポリマー末端の分子構造は特に限定されないが、フェノール性水酸基、アリールカーボネート基、アルキルカーボネート基から選ばれた1種以上の末端基を結合することができる。これらの中で、フェノール性水酸基、フェニルカーボネート基、p-t-ブチルフェニルカーボネート基、p-クミルフェニルカーボネート等が末端構造として好ましい。本願において、フェノール性水酸基末端と他の末端との比率は、特に限定されないが、よりすぐれた色調や機械的物性を得る観点からは、フェノール性水酸基末端の比率が全末端基数の20%以上であることが好ましく、20～80%の範囲にあることが更に好ましい。

【0019】フェノール性末端基の比率が全末端基数の80%を超えると、溶融時の熱安定性が若干低下する傾向にある。フェノール性水酸基末端量の測定方法は、一般にNMRを用いて測定する方法(NMR法)や、チタンを用いて測定する方法(チタン法)や、UVもしくはIRを用いて測定する方法(UV法もしくはIR法)で求めることができる。

【0020】本発明に使用される芳香族ポリカーボネット樹脂の重量平均分子量(Mw)は、一般に5000～

200000の範囲にあることが好ましく、より好ましくは10000~60000であり、さらに好ましくは15000~40000であり、特に好ましくは18000~30000である。5,000未満では得られる強化熱可塑性樹脂組成物の耐衝撃性が不十分になる傾向があり、また200000を越えると、強化熱可塑性樹脂組成物の溶融流動性が不十分になる傾向がある。

【0021】重量平均分子量( $M_w$ )の測定は、ゲル・パーミエーション・クロマトグラフィー(GPC)を用いて行い、測定条件は以下の通りである。すなわち、テトラヒドロフランを溶媒とし、ポリスチレンゲルを使用し、標準単分散ポリスチレンの構成曲線から下式による換算分子量較正曲線を用いて求められる。

$$M_{PC} = 0.3591 M_{PS}^{1.0388}$$

(式中、 $M_{PC}$ はポリカーボネートの重量平均分子量、 $M_{PS}$ はポリスチレンの重量平均分子量)

【0022】本発明で用いられる芳香族ポリカーボネート樹脂は、公知の方法で製造したものを使用することができる。具体的には、例えば、芳香族ジヒドロキシ化合物とカーボネート前駆体と反応せしめる公知の方法、例えば、芳香族ジヒドロキシ化合物とカーボネート前駆体(例えばホスゲン)を水酸化ナトリウム水溶液及び塩化メチレン溶媒の存在下に反応させる界面重合法(例えばホスゲン法)、芳香族ジヒドロキシ化合物と炭酸ジエステル(例えばジフェニルカーボネート)などを反応させるエステル交換法(溶融法)、ホスゲン法または溶融法で得られた結晶化カーボネートプレポリマーを固相重合する方法(特開平1-158033号公報(米国特許第4,948,871号明細書に対応)、特開平1-271426号公報、特開平3-68627号公報(米国特許第5,204,377号明細書に対応)等の方法により製造されたものが用いられる。

【0023】好ましいポリカーボネート樹脂としては、2価フェノール(芳香族ジヒドロキシ化合物)と炭酸ジエステルとからエステル交換法にて製造された実質的に塩素原子を含まないポリカーボネート樹脂があげられる。本発明では異なる構造や分子量の2種以上の異なるポリカーボネートを組み合わせて使用することも可能である。

【0024】本発明における(A)ポリトリメチレンテレフタレートと(B)ポリカーボネートの配合量は、(A)99~1重量部に対して(B)1~99重量部であり、好ましくは(A)90~10重量部に対して(B)10~90重量部であり、さらに好ましくは(A)80~20重量部に対して(B)20~80重量部である。(A)ポリトリメチレンテレフタレートは、外観及び耐薬品性の観点から1重量%以上であり、また耐衝撃性の点から99重量以下である。

【0025】さらに、(A)ポリトリメチレンテレフタレートと(B)ポリカーボネートとは、両者の混練温度

における溶融粘度が近いことが望ましく、剪断速度10sec<sup>-1</sup>におけるそれぞれの溶融粘度を $\mu$ (A)及び $\mu$ (B)で表した場合、次の条件を満たすことが望ましい。

$|\mu(A) - \mu(B)| \leq 18,000 \text{ poise}$   
(A)ポリトリメチレンテレフタレート樹脂と(B)ポリカーボネートとの相溶化の観点から、あるいは成形性、物性の点からも溶融粘度差が18,000 poise以下であることが好ましい。

【0026】本発明で用いられる無機充填剤(C)は目的に応じて纖維状、粉粒状、板状の無機充填剤が用いられる。纖維状無機充填剤としては、ガラス纖維、アスペスト纖維、カーボン纖維、シリカ纖維、シリカ・アルミニナ纖維、ジルコニア纖維、窒化硼素纖維、窒化硅素纖維、硼素纖維、チタン酸カリウムウィスカー、ウォラストナイト、さらにステンレス、アルミニウム、チタン、銅、真鍮等の金属の纖維状物などの無機質纖維状物質があげられる。特に代表的な纖維状無機充填剤はガラス纖維およびカーボン纖維である。なおポリアミド、フッ素樹脂、アクリル樹脂などの高融点有機質纖維状物質も使用することができる。

【0027】一方、粉粒状無機充填剤としてはカーボンブラック、シリカ、石英粉末、ガラスビーズ、ガラス粉、硅酸カルシウム、硅酸アルミニウム、カオリン、クレー、硅藻土、のごとき硅酸塩、酸化鉄、酸化チタン、酸化亜鉛、アルミナのごとき金属の酸化物、炭酸カルシウム、炭酸マグネシウムのごとき金属の炭酸塩、硫酸カルシウム、硫酸バリウムのごとき金属の硫酸塩、その他、炭化硅素、窒化硅素、窒化硼素、各種金属粉末が挙げられる。又、板状無機充填剤としてはタルク、マイカ、ガラスフレーク、各種の金属箔等が挙げられる。

【0028】本発明の無機充填剤はなんなく、ガラス纖維、ウォラストナイト、タルク、マイカ、カオリン、炭酸カルシウム、炭素纖維(CF)、及びチタン酸カリウムウィスカーの群から選ばれた少なくとも一つの無機充填剤が好ましい。中でも、機械的特性の補強効果という観点から、ガラス纖維が最も好ましく用いられる。これらの無機充填剤は一種又は二種以上併用することができる。纖維状無機充填剤、特にガラス纖維と粒状及び/又は板状無機充填剤の併用は特に機械的強度と寸法精度、電気的性質等を兼備する上で好ましい組み合わせである。

【0029】また、本発明に用いられる纖維状無機充填剤の平均纖維長(以下、Lともいう)、平均纖維径(以下、Dともいう)、アスペクト比(以下、L/Dともいう)については特に限定されないが、平均纖維長(L)が50μm以上、平均纖維径(D)が5μm以上、アスペクト比(L/D)が10以上であることが高い特性を発現するという観点から最も好ましい。また炭素纖維は、平均纖維長(L)が100~750μm、数平均纖

維径(D)が、3~30μm、アスペクト比(L/D)が10~100であるものが好ましく用いられる。さらに、ウォラストナイトは、平均纖維径は、3~30μm、平均纖維長が10~500μm、前記アスペクト比(L/D)が3~100のものが好ましく用いられる。その他のタルク、マイカ、カオリン、炭酸カルシウム、チタン酸カリウムは平均粒径が0.1~100μmのものが最も好ましく用いられる。

【0030】添加量としては、(A)+(B)100重量部に対して、5~300重量部が必要であり、5~200重量部が好ましく、5~100重量部がより好ましい。(C)無機充填剤は、機械的強度への改良効果の点から5重量部以上あり、成形体表面の光沢の点から300重量部以下である。これらの無機充填剤は、特に表面処理を施したもののが好ましく用いられる。表面処理としては公知のカップリング剤やフィルム形成剤を用いて行う。好ましく用いられるカップリング剤としては、シラン系カップリング剤、チタン系カップリング剤があげられる。これ等の化合物はあらかじめ表面処理又は収束処理を施して用いるか、又は材料調製の際同時に添加してもよい。

【0031】シラン系カップリング剤としては、トリエトキシシラン、ビニルトリス(β-メトキシ-エトキシ)シラン、γ-メタクリロキシプロピルトリメトキシシラン、γ-グリシドキシプロピルトリメトキシシラン、β-(1,1-エポキシシクロヘキシル)エチルトリメトキシシラン、N-α-(アミノエチル)-α-アミノプロピルメチルジメトキシシラン、γ-アミノプロピルトリエトキシシラン、N-フェニル-α-アミノプロピルトリメトキシシラン、γ-メルカプトプロピルトリメトキシシラン、γ-クロロプロピルトリメトキシシラン、γ-アミノプロピルトリメトキシシラン、γ-アミノプロピルトリス(2-メトキシ-エトキシ)シラン、N-メチル-α-アミノプロピルトリメトキシシラン、N-ビニルベンジル-α-アミノプロピルトリエトキシシラン、トリアミノプロピルトリメトキシシラン、3-ウレイドプロピルトリメトキシシラン、3-4,5ジヒドロイミダゾールプロピルトリエトキシシラン、ヘキサメチルジシラザン、N,O-(ビストリメチルシリル)アミド、N,N-ビス(トリメチルシリル)ウレア等が挙げられる。

【0032】この中でも、γ-アミノプロピルトリメトキシシラン、N-α-(アミノエチル)-α-アミノプロピルトリメトキシシラン、γ-グリシドキシプロピルトリメトキシシラン、β-(1,1-エポキシシクロヘキシル)エチルトリメトキシシラン等のアミノシランおよびエポキシシランが好ましく用いられる。

【0033】チタン系カップリング剤は、イソプロピルトリイソステアロイルチタネート、イソプロピルトリデシルベンゼンスルホニルチタネート、イソプロピルトリス(ジオクチルバイロホスフェート)チタネート、テ

ライソプロピルビス(ジオクチルホスフェイト)チタネート、テトラオクチルビス(ジトリデシルホスファイト)チタネート、テトラ(1,1-ジアリルオキシメチル-1-ブチル)ビス(ジトリデシル)ホスファイトチタネート、ビス(ジオクチルバイロホスフェート)オキシアセテートチタネート、ビス(ジオクチルバイロホスフェート)エチレンチタネート、イソプロピルトリオクタノイルチタネート、イソプロピルジメタクリルイソステアロイルチタネート、イソプロピルイソステアロイルジアクリルチタネート、イソプロピルトリ(ジオクチルホスフェート)チタネート、イソプロピルトリクミルフェニルチタネート、イソプロピルトリ(N-アミドエチル、アミノエチル)チタネート、ジクミルフェニルオキシアセテートチタネート、ジイソステアロイルエチレンチタネート等が挙げられる。

【0034】フィルム形成剤としては、ウレタン系ポリマー、アクリル酸系ポリマー、無水マレイン酸とエチレン、スチレン、α-メチルスチレン、ブタジエン、イソブレン、クロロブレン、2,3-ジクロロブタジエン、1,3-ペンタジエン、シクロオクタジエンなどの不飽和单量体とのコポリマー、エポキシ系ポリマー、ポリエステル系ポリマー、酢酸ビニル系ポリマー、ポリエーテル系ポリマーなどの重合体を挙げることが出来る。これらの中でも、エポキシ系ポリマー、ウレタン系ポリマー、アクリル酸系ポリマー、ブタジエン無水マレイン酸コポリマー、エチレン無水マレイン酸コポリマー、スチレン無水マレイン酸コポリマー、及び、これらの混合物が好ましく用いられる。

【0035】また、本発明組成物に結晶核剤をさらに配合すると、より本発明の目的により合致した組成物が得られる。結晶核剤としては、有機物、無機物いずれも使用することができる。無機物としては、Zn粉末、Al粉末、グラファイト、カーボンブラックなどの単体や、ZnO、MgO、Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>、TiO<sub>2</sub>、MnO<sub>2</sub>、SiO<sub>2</sub>、Fe<sub>3</sub>O<sub>4</sub>などの金属酸化物、窒化アルミニウム、窒化硅素、窒化チタン、窒化硼素などの窒化物、Na<sub>2</sub>CO<sub>3</sub>、CaCO<sub>3</sub>、MgCO<sub>3</sub>、CaSO<sub>4</sub>、CaSiO<sub>3</sub>、BaSO<sub>3</sub>、Ca<sub>3</sub>(PO<sub>4</sub>)<sub>2</sub>などの無機塩、タルク、カオリン、クレー、白土などの粘土類を単独又は2種以上混合して使用することができる。又、有機物としては、シュウ酸カルシウム、シュウ酸ナトリウム、安息香酸カルシウム、フタル酸カルシウム、酒石酸カルシウム、ステアリン酸マグネシウム、ポリアクリル酸塩などの有機塩類、ポリエステル、ポリエチレン、ポリプロピレン等の高分子、高分子の架橋物などを単独又は2種以上混合して使用することができる。特に好ましいものは窒化硼素、或いはタルク、カオリン、クレー、白土等の粘土類及び有機塩類である。

【0036】これら結晶核剤の添加量については、PTT100重量部に対し、0.001~5重量部である。

が、0.01～3重量部の添加量が機械的特性面において特に好ましい。

【0037】本発明の組成物に、さらに成形性改良剤を添加するとより本発明の目的に合致した樹脂組成物が得られる。成形性改良剤としては、リン酸エステル類、亜リン酸エステル類、高級脂肪酸類、高級脂肪酸金属塩類、高級脂肪酸エステル類、高級脂肪酸アミド化合物類、ポリアルキレングリコールあるいはその末端変性物類、低分子量ポリエチレンあるいは酸化低分子量ポリエチレン類、置換ベンジリデンソルビトール類、ポリシロキサン類、カプロラクトン類が挙げられるが、特に好ましいのは、(x) 高級脂肪酸類、(y) 高級脂肪酸金属塩類、(z) 高級脂肪酸エステル類である。以下これら成形性改良剤について詳細に説明する。

#### 【0038】(x) 高級脂肪酸類

高級脂肪酸類としては、高級飽和脂肪酸類、高級不飽和脂肪酸類あるいはこれらの混合物が好ましく用いられる。

##### (x-1) 高級飽和脂肪酸類

高級脂飽和肪酸類は、例えばカプリン酸、ウラデシル酸、ラウリン酸、トリデシル酸、ミリスチン酸、ペンタデシル酸、パルミチン酸、ヘプタデシル酸、ステアリン酸、ノナデカン酸、アラキン酸、ベヘン酸、リグノセリン酸、セロチン酸、ヘプタコサン酸、モンタン酸、メリシン酸、ラクセル酸など、あるいはこれらの混合物を挙げることができる。

##### (x-2) 高級不飽和脂肪酸類

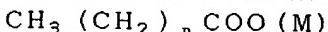
高級不飽和脂肪酸類としては、炭素数が6～22の不飽和脂肪酸が好ましく用いられ、中でも、より好ましいものとしては、例えばウンデシレン酸、オレイン酸、エライジン酸、セトレイン酸、エルカ酸、ブラシジン酸、ソルビル酸、リノール酸、リノレン酸、アラキドン酸、ステアロール酸、2-ヘキサデセン酸、7-ヘキサデセン酸、9-ヘキサデセン酸、ガドレン酸、ガドエライジン酸、11-エイコセン酸などの混合物を挙げることができる。

#### 【0039】(y) 高級脂肪酸金属塩類

高級脂肪酸金属塩類としては、高級飽和脂肪酸金属塩類、高級不飽和脂肪酸金属塩類あるいはこれらの混合物が好ましく用いられる。

##### (y-1) 高級飽和脂肪酸金属塩類

高級脂飽和肪酸類は、下記一般式で示される。



ここで、n=8～30であり、金属元素(M)が、元素周期律表の1A、2A、3A族元素、亜鉛、アルミニウムなどが好ましく用いられる。中でも、より好ましいものとしては、例えばカプリン酸、ウラデシル酸、ラウリン酸、トリデシル酸、ミリスチン酸、ペンタデシル酸、パルミチン酸、ヘプタデシル酸、ステアリン酸、ノナデカン酸、アラキン酸、ベヘン酸、リグノセリン酸、セロチン酸、ヘプタコサン酸、モンタン酸、メリシン酸、ラクセル酸、ヘプタコサン酸、モンタン酸、メリシン酸、ラクセル酸のリチウム塩、ナトリウム塩、マグネシウム塩、カルシウム塩、亜鉛塩、アルミニウム塩など、あるいはこれらの混合物を挙げることができる。

【0040】(y-2) 高級不飽和脂肪酸金属塩類

高級不飽和脂肪酸金属塩類としては、炭素数が6～22の不飽和脂肪酸と、元素周期律表の1A、2A、3A族元素、亜鉛、アルミニウムなどとの金属塩が好ましく用いられ、中でも、より好ましいものとしては、ウンデシレン酸、オレイン酸、エライジン酸、セトレイン酸、エルカ酸、ブラシジン酸、ソルビル酸、リノール酸、リノレン酸、アラキドン酸、ステアロール酸、2-ヘキサデセン酸、7-ヘキサデセン酸、9-ヘキサデセン酸、ガドレン酸、ガドエライジン酸、11-エイコセン酸のリチウム塩、ナトリウム塩、マグネシウム塩、カルシウム塩、亜鉛塩、アルミニウム塩など、あるいはこれらの混合物を挙げることができる。

#### 【0041】(z) 高級脂肪酸エステル類

本発明における高級脂肪酸エステル類は、高級アルコールと高級脂肪酸とのエステル、あるいは多価アルコールと高級脂肪酸とのエステル、あるいはこれらの混合物が好ましく用いられる。

#### 【0042】(z-1) 高級アルコールと高級脂肪酸とのエステル類

高級アルコールと高級脂肪酸とのエステル類として、好ましいのは、炭素数8以上の脂肪族アルコールと炭素数8以上の高級脂肪酸とのエステル類である。好ましい高級脂肪酸エステル類としては、例えばラウリルラウレート、ラウリルミリステート、ラウリルパルミテート、ラウリルステアレート、ラウリルベヘネット、ラウリルリグノセレート、ラウリルメリセート、ミリスチルラウレート、ミリスチルミリステート、ミリスチルステアレート、ミリスチルベヘネット、ミリスチルリグノセレート、ミリスチルメリセート、パルミチルラウレート、パルミチルミリステート、パルミチルステアレート、パルミチルベヘネット、パルミチルリグノセレート、パルミチルメリセート、ステアリルラウレート、ステアリルミリステート、ステアリルパルミテート、ステアリルステアレート、ステアリルベヘネット、ステアリルアラキニート、ステアリルリグノセレート、ステアリルメリセート、アイコシルラウレート、アイコシルパルミテート、アイコシルステアレート、アイコシルベヘネット、アイコシルリグノセレート、アイコシルメリセート、ベヘニルラウレート、ベヘニルミリステート、ベヘニルパルミテート、ベヘニルステアレート、ベヘニルベヘネット、ベヘニルアラキニート、ベヘニルメリセート、テトラコサニルラウレート、テトラコサパルミテート、テトラコサニルステアレート、テトラコサニルベヘネット、テトラコサニルリグノセレート、テトラコサニルセロテート、セロチニルステアレート、セロチニルベヘネット、

セロチニルセロチネート、メリシルラウレート、メリシルステアレート、メリシルベヘネート、メリシルメリセートなど、あるいはこれらの混合物を挙げができる。

**【0043】(z-2) 多価アルコールと高級脂肪酸とのエステル類**

多価アルコールと高級脂肪酸の部分エステル類は、多価アルコールとして、例えばグリセリン、1,2,3-ブタントリオール、1,2,3-ペンタントリオール、エリスリット、ペンタエリスリトール、トリメチロールプロパン、マニトール、ソルビトールなどが好ましく用いられ、また高級脂肪酸としては、例えばカプリン酸、ウラデシル酸、ラウリン酸、トリデシル酸、ミリスチン酸、ペンタデシル酸、パルミチン酸、ヘプタデシル酸、ステアリン酸、ノナデカン酸、アラキン酸、ベヘン酸、リグノセリン酸、セロチン酸、ヘプタコサン酸、モンタン酸、メリシン酸、ラクセル酸などが好ましく用いられる。

**【0044】**これら多価アルコールと高級脂肪酸とのエステル類は、モノエステル類、ジエステル類またはトリエステルのいずれであってもかまわない。より好ましいものとしては、例えばグリセリンモノラウレート、グリセリンモノミリステート、グリセリンモノステアレート、グリセリンモノベヘネート、グリセリンモノリグノセレート、グリセリンモノメリセートなどの高級脂肪酸モノグリセリド、ペンタエリスリトールーモノまたはジーラウレート、ペンタエリスリトールーモノまたはジーラウレート、ペンタエリスリトールーモノまたはジーミリステート、ペンタエリスリトールーモノまたはジーパルミテート、ペンタエリスリトールーモノまたはジーステアレート、ペンタエリスリトールーモノまたはジーベヘネート、ペンタエリスリトールーモノまたはジーリグノセレート、ペンタエリスリトールーモノまたはジーメリセートなどのペンタエリスリトールのモノまたはジ高級脂肪酸エステル、トリメチロールプロパンーモノーまたはジーラウレート、トリメチロールプロパンーモノーまたはジーミリステート、トリメチロールプロパンーモノーまたはジーパルミテート、トリメチロールプロパンーモノーまたはジーステアレートである。

**【0045】**また、トリメチロールプロパンーモノーまたはジーベヘネート、トリメチロールプロパンーモノーまたはジーリグノセレート、トリメチロールプロパンーモノーまたはジーメリセートなどのトリメチロールプロパンのモノーまたはジー高級脂肪酸エステル、ソルビタンーモノ、ジまたはトリーラウレート、ソルビタンーモノ、ジまたはトリーミリステート、ソルビタンーモノ、ジまたはトリーステアレート、ソルビタンーモノ、ジまたはトリーベヘネート、ソルビタンーモノ、ジまたはトリーリグノセレート、ソルビタンーモノ、ジまたはトリーメリセートなどのソルビタンーモノ、ジ、または

トリ高級脂肪酸エステル、マンニタンーモノ、ジまたはトリーラウレート、マンニタンーモノ、ジまたはトリーミリステート、マンニタンーモノ、ジまたはトリーバルミテート、マンニタンーモノ、ジまたはトリーステアレート、マンニタンーモノ、ジまたはトリーベヘネート、マンニタンーモノ、ジまたはトリーリグノセレート、マンニタンーモノ、ジまたはトリーメリセートなどのマンニタンーモノ、ジまたはトリーカー高級脂肪酸エステルなど、あるいはこれらの混合物を挙げができる。

**【0046】**これら(x)高級脂肪酸類、(y)高級脂肪酸金属塗類、(z)高級脂肪酸エステル類の配合量は、本発明のPTT樹脂組成物中のPTT100重量部に対して、成形加工性の観点から0.001重量部以上であり、成形品表面の銀状発生、あるいは成形品の機械的物性の点から5重量部以下であることが好ましく、より好ましくは0.01~3重量部である。本発明では、本発明の特徴および効果を損なわない範囲で必要に応じて他の樹脂または添加剤、例えば、酸化防止剤、難燃剤、可塑剤、難燃助剤、耐候(光)性改良剤、耐衝撃性改良剤、充填材、スリップ剤、各種着色剤等を添加してもかまわない。

**【0047】**本発明の熱可塑性樹脂組成物は、各種成形加工性に優れるため、公知の成形方法、例えばプレス成形、射出成形、ガスアシスト射出成形、溶着成形、押出成形、吹込成形、フィルム成形、中空成形、多層成形、発泡成形などを用いて良好に成形加工ができる。特に中空射出成形は、成形体のひけ、そり及び外観を改善する目的で好ましく用いられる。中空射出成形法とは、溶融樹脂の射出途中、又は、射出完了後に金型内に加圧ガスを圧入して、金型キャビティ内の溶融樹脂中に加圧ガスによって中空部を形成し、この中空部内の加圧ガスの圧力を適宜に保ちながら成形体の冷却を進める成形法をいう。さらに中空射出成形法について説明すると、中空射出成形における溶融樹脂の射出量は、金型キャビティ内を満たすに十分な量を射出するフルショットでも、又、金型キャビティ内を満たすに足りない量を射出するショートショットのいずれでもよい。

**【0048】**加圧ガスとしては、ポリトリメチレンテレフタレート系樹脂と不活性であればどのようなものでもよく、例えば、窒素、ヘリウム、ネオン、アルゴン等の不活性ガスを挙げることが出来る。また、成形時のポリトリメチレンテレフタレート系樹脂の分解やヤケを防止するために、不純成分の少ないガスを用いることが好ましい。加圧ガスの圧入は、アクチュエーターに蓄えた加圧ガスを金型に導くことも可能であるし、又、ポンプで連続的に金型へ供給することも可能である。

**【0049】**通常、成形体は、必要な冷却完了後、中空部内の加圧ガスを排出すると共に、中空部内を大気圧開放してから金型から取り出される。従って、本発明に係る成形体の中空部は、通常、大気圧となっている。しか

し、中空部内に加圧ガスを密封した成形体であってもよい。本発明に係る成形体は、上述のような中空射出成形法で成形されたものであるため、中空部を有する。中空率は、3～50%であることが好ましく、更に好ましくは、5～40%である。

【0050】本発明における上記中空部は、中空射出成形の加圧ガスの圧入によって形成された中空部をいい、ボイドや発泡による中空部とは本質的に異なるものである。本発明の熱可塑性樹脂組成物から得られる成形体は、従来の強化熱可塑性樹脂組成物と比較し、極めて優れた機械物性、成形性、耐熱性、耐久性を有するとともに、外観、耐衝撃性、低吸水性、耐薬品性、耐加水分解性などに優れるため、例えば、自動車部品材料、電気電子材料、産業資材、工業材料、家庭用品などの成形材料として好適に使用することができる。

#### 【0051】

【発明の実施の形態】以下実施例により本発明の効果を更に詳細に説明する。ただし本発明はこれらの例になんら限定されるものではない。なお、使用した熱可塑性樹脂およびその配合剤は下記のとおりである。

(1) PTT：ポリトリメチレンテレフタレート樹脂。  
極限粘度 [η] = 0.89 × d1/g のポリトリメチレンテレフタレート

なお、極限粘度 [η] は次の定義式に基づいて求められた。

$$[\eta] = 1 \text{ im} (1/C) \times (\eta_r - 1) [C \rightarrow 0]$$

定義式の  $\eta_r$  は、純度 98% 以上の o-クロロフェノールで溶解したポリトリメチレンテレフタレートの希釈溶液の 35°C での粘度を、同一温度で測定した上記溶剤自体の粘度で割った値で相対粘度と定義されているものである。また C は上記溶液 100 ml 中のグラム単位による溶質重量値である。数平均分子量 9800、Mw/Mn = 2.1、10 万以上の分子が占める割合は 5.8% であった。

【0052】なお、ポリトリメチレンテレフタレート樹脂の分子量および分子量分布については、GPC (ゲルパーミエーションクロマトグラフィー) により測定した。測定条件は、東ソー(株)製 HLC-8120 及びカラムとして昭和電工(株) HFI P 804-803 (30 cm カラム 2 本)、キャリアとして HFI P を用い、温度 40°C、流量 0.6 ml/分で実施した。標準試料としてポリマーラボラトリー社製 PMMA を用いて検量線を作成し測定した。標準 PMMA の分子量は、620、1680、3805、7611、13934、24280、62591、186000 のものを用いた。

【0053】・PTT2：ポリトリメチレンテレフタレート樹脂

極限粘度 [η] = 0.80 × d1/g のポリトリメチレンテレフタレート

数平均分子量 8500、Mw/Mn = 2.1、10 万以

上の分子が占める割合は 4.7% であった。

・PTT3：ポリトリメチレンテレフタレート樹脂  
極限粘度 [η] = 0.70 × d1/g のポリトリメチレンテレフタレート

数平均分子量 7200、Mw/Mn = 2.1、10 万以上の分子が占める割合は 3.5% であった。

・PTT4：ポリトリメチレンテレフタレート樹脂  
極限粘度 [η] = 0.60 × d1/g のポリトリメチレンテレフタレート

数平均分子量 6100、Mw/Mn = 2.1、10 万以上の分子が占める割合は 2.4% であった。

【0054】・PBT：ポリブチレンテレフタレート樹脂

ポリプラスチックス(株)製 ジュラネックス 2002  
・PC：ポリカーボネート樹脂

三菱エンジニアリングプラスチック(株)製 ユーピロン H-3000

(2) ガラス繊維：日本電気硝子(株)製 O3T-1  
87/P/L

(3) 無機フィラー

(MF-1) ウオラストナイト：巴工業(株)社製 NYGLOS5

【0055】なお、以下の実施例、比較例において記載した物性評価は、以下のように行った。

#### 1. 成形品の作成および物性

成形品は、射出成形機を用いて作成した。装置は日精樹脂(株)製 PS40E、金型温度 95°C に設定し、射出 20 秒、冷却 15 秒の射出成形条件で、成形品を得た。なお、シリンダー温度は 260°C に設定した。

(1-1) 曲げ弾性率および曲げ強度 (MPa)  
23°C と 80°C においてそれぞれ試験片を 1 時間以上放置した後、測定を行った。ASTMD790 に準じて行った。

(1-2) 曲げ弾性率保持率および曲げ強度保持率 (%)

曲げ弾性率 (80°C) / 曲げ弾性率 (23°C) × 100 = 曲げ弾性率保持率

曲げ強度 (80°C) / 曲げ強度 (23°C) × 100 = 曲げ強度保持率

(1-3) 引張強度 (MPa) および引張伸度 (%)  
ASTMD638 に準じて行った。

(1-4) ノッチ付き Izod 衝撃強度 (J/m)  
ASTMD256 に準じて行った。

【0056】(1-5) 荷重たわみ温度 (°C)

ASTMD648 に準じて行った。荷重は 1.82 MPa で行った。

(1-6) そり量 (mm)

厚み 3 mm、一辺 130 mm の平板を射出成形し、該平板の 3 角を水平面につけ、残りの 1 角と水平面との最大隙間間隔 (mm) を測定した。

## (1-7) 成形体外観(1)

厚み3mm、一辺130mmの平板を射出成形し、堀場製ハンディー光沢計IG320を用いて、JIS-K7150に準じてGs60°Cを測定した。数値が80以上の場合には◎、70以上の場合には○、70未満の場合には×とした。

## 【0057】(1-8) 中空率

後述するように、キャビティ内寸法、縦10mm、横10mm、長さ150mmの角柱状に加工された金型により中空射出成形された成形体の見かけ上の体積(V)と、使用した樹脂材料の密度( $\rho$ )および得られた成形体の質量(M)とから、次式によって算出した。

$$\text{中空率(%)} = \left\{ \frac{(V \times \rho - M)}{(V \times \rho)} \right\} \times 100$$

又、評価は100ショットの算術平均値で実施した。

## 【0058】(1-9) 金型寸法と成形体寸法の差

後述するように、キャビティ内寸法、縦10mm、横10mm、長さ150mmの角柱状に加工された金型により成形された成形体の中心軸長さ(L1; mm)を測定し、金型の寸法である150mmから、L1を差し引いて求めた。又、評価は100ショットの算術平均値で実施した。尚、100ショットの中、成形にガスの突き抜けが認められたものは「×」で表記した。

## 【0059】(1-10) 成形体の外観(2)

以下の基準に基づき目視判定を実施した。

○: 100ショット全てにヒケの発生がない。

×: ヒケの発生した成形体がある。

## (1-11) 成形体の外観(3)

試料面として、後述する成形体の4つの周面の中、ゲートの対面の外側部(10mm × 150mm)に設けた梨地のシボの発現性を目視で判定した。

○: シボ発現性が良好

×: シボ発現性が不良

## 【0060】

【実施例1～8、および比較例1～3】PTT、PBTおよびPCを表1に示した配合比でドライブレンドし、2軸押出機(東芝機械(株)製:TEM58)を用いて溶融混練し、サイドフィーダーからガラス繊維(平均繊維径13μm × 平均繊維長3mm)および無機フィラー(MF-1)を表1に示した配合比で添加した。スクリ

ュー回転数300rpm、シリンダー温度250°C(先端ノズル付近のポリマー温度は、280°Cであった)、押出速度150kg/hr(滞留時間1分)、減圧度は0.04MPaで押出を行った。先端ノズルからストランド状にポリマーを排出し、水冷・カッティングを行いペレットとした。該ペレットを120°Cで5時間、除湿型乾燥機で乾燥した後、上記に示す射出成形方法で試験片を作成し、この試験片を上記測定方法に従って、解析および諸特性の測定した。

## 【0061】

【実施例9】PTT、PCおよびガラス繊維を表2に示した配合比で溶融混練した樹脂ペレットを用い、キャビティ内寸法縦10mm、横10mm、長さ150mmの角柱状に加工された金型にて中空射出成形を行った。ゲートは1点とし、成形体の4つの周面の1つの面の重心位置に設けた。また、ゲートの対面の外側部(10mm × 150mm)に梨地のシボを設けた。金型温度は95°C、シリンダー設定温度は240°Cとした。加圧ガスとしては窒素ガスを用い、射出シリンダーへのガスの逆流を防止するためのシャットオフ弁を設け、射出ノズルに内蔵させたガスノズルから圧入を行った。加圧ガスの圧入は、窒素ガスを150kg/cm<sup>2</sup>に昇圧してアキュームレーターに蓄え、溶融樹脂の射出後、配管を通して上記ガスノズルから金型内へ送り込むことにより行った。加圧ガスの圧入条件は、ガス圧入遅延時間(溶融樹脂の射出完了後、加圧ガスの圧入開始までの時間)を0.5秒、ガス圧入時間(加圧ガスの圧入を行う時間)を5秒、圧力保持時間(加圧ガスの圧入を止め、ガスを閉じた状態に保持する時間にガス圧入時間を加えた時間)を60秒とした。型開きは、中空部内の加圧ガスを排出した後で、圧力保持時間終了から5秒後に行った。この成形体の測定結果を表2に示す。

## 【0062】

【比較例4】PBT、PCおよびガラス繊維を表2に示した配合比で溶融混練したペレットを用い、実施例9と同様の操作にて中空射出成形を実施した。この成形体の測定結果を表2に示す。

## 【0063】

## 【表1】

	単位	実施例1	実施例2	実施例3	実施例4	実施例5	実施例6	実施例7	実施例8	比較例1	比較例2	比較例3
PTT1	重量%	50	50	35	20	30						
PTT2	重量%					50						
PTT3	重量%						50					
PTT4	重量%							50				
PBT	重量%								50			
PC	重量%	20	20	35	50	60	20	20	20	50	50	30
ガラス繊維	重量%	30	25	30	30	10	30	30	30	30	30	10
ウオルトナイト	重量%			5								
引張強度	MPa	150	138	146	143	85	148	145	137	132	126	77
引張伸長率	%	4.1	3.6	4.4	4.5	5.2	4.0	3.8	3.5	4.0	4.1	4.9
23℃曲げ強度	MPa	218	204	211	209	133	215	211	201	205	189	122
曲げ弹性率	GPa	9.2	9.0	9.1	9.0	4.1	9.2	9.1	8.6	9.1	8.7	4.0
80℃曲げ強度	MPa	116	101	129	154	95	112	108	96	91	110	68
曲げ弹性率	GPa	5.2	5.1	6.1	7.3	3.3	5.1	4.9	4.4	3.8	5.4	2.5
曲げ強度保持率	%	53	50	61	74	71	52	51	48	44	58	56
曲げ弹性率保持率	%	57	57	67	81	80	55	54	51	42	62	63
200℃衝撃強度	J/m	125	104	137	152	105	122	118	103	100	117	52
そり量	mm	4	2	2	1	0.4	4	4	4	21	7	5
荷重わくみ温度(1.82MPa)	℃	198	192	172	158	138	197	195	187	194	118	98
成形体外観1		○	○	○	○	○	○	○	○	○	×	x
成形体外観3※3		○	○	○	○	○	○	○	○	○	○	×

## 【0064】

【表2】

		実施例9	比較例4
PTT	重量%	63	-
PBT	重量%	-	63
PC	重量%	7	7
ガラス繊維	重量%	30	30
成形法		中空成形	中空成形
中空率	%	15	12
寸法差※1	J/m	0.14	0.20
成形体外観2※2	℃	○	○
成形体外観3※3		○	x

※1：金型寸法と成形体寸法の差

※2：ヒケの状況

※3：シボの状況

## 【0065】

【発明の効果】本発明は、極めて優れた機械物性、成形性、耐熱性、耐久性を有するとともに、外観、耐衝撃性、熱時剛性、低吸水性、耐薬品性、耐加水分解性などに優れる強化熱可塑性樹脂組成物である。したがって自動車外装・外板部品、自動車内装部品、自動車アンダーフード部品、二輪車用部品、家具用部品、OA機器分野用品、電子電器用部品、工業用部品など、各種用途に求められている高性能化・高機能化という要求の解決にも大きく貢献できることが期待される。

フロントページの続き

Fターム(参考) 4F071 AA45 AA50 AA80 AA81 AB01  
AB26 AB28 AD01 AE17 AH07  
AH12 BA01 BB05  
4J002 BD123 BG003 CF05W CG00X  
CL003 DA016 DA076 DA096  
DA116 DC006 DE096 DE146  
DE186 DE236 DG046 DG056  
DJ006 DJ016 DJ026 DJ036  
DJ046 DJ056 DK006 DL006  
FA016 FA046 FD016 GC00  
GN00 GQ00